NATIONAL ADVISORY COMMITTEE FOR AERONAUTICS

TECHNICAL NOTE 3220

AERODYNAMIC LOADS ON A LEADING-EDGE FLAP AND A LEADING-

EDGE SLAT ON THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION

By John A. Kelly and George B. McCullough

Ames Aeronautical Laboratory
Moffett Field, Calif.



Washington
June 1954

<u>AFMDC</u>

TECHNICAL LIBRARY AFL 2811

NATIONAL ADVISORY COMMITTEE FOR AERONAUTIC



TECHNICAL NOTE 3220

AERODYNAMIC LOADS ON A LEADING-EDGE FLAP AND A LEADING-

EDGE SLAT ON THE NACA 64AOLO ATRFOIL SECTION

By John A. Kelly and George B. McCullough

SUMMARY

A previous report, NACA TN 3007, gave force and moment data for the NACA 64A010 airfoil section equipped alternately with a flap and a slat at the leading edge, and with a split flap and a double-slotted flap at the trailing edge. The present report presents the chordwise distributions of pressure measured concurrently with the force and moment data of NACA TN 3007. The pressure data for the leading-edge flap and slat have been converted into coefficients of normal force, chord force, and moment based on the geometry of the leading-edge device.

INTRODUCTION

Considerable information on the aerodynamic characteristics of wings equipped with leading-edge flaps or slats is available, but there are relatively few data on the loads acting on these devices. A previous report, reference 1, gave lift and pitching-moment data for the NACA 64AO10 airfoil section equipped alternately with a flap and a slat at the leading edge, and with a split flap and a double-slotted flap at the trailing edge. Optimum settings, from the standpoint of maximum lift, were determined for the leading-edge devices. Additional data for the same airfoil section equipped with a leading-edge slat are given in reference 2 for a wide range of subsonic Mach numbers. The present report presents loads data derived from the chordwise distributions of pressure measured concurrently with the force and moment data reported in reference 1. Most of the pressure data are presented herein in tabular form.

The tests were conducted in the Ames 7- by 10-foot wind tunnel No. 1 at a Reynolds number of 6 million (Mach number 0.17).

NOTATION

The sign convention and reference axes for the various force and moment coefficients are shown in figure 1.

eı	airfoil section lift coefficient1						• .	
c_n	leading-edge-flap or -slat normal-for	ce coefficien	t²				<i>-</i>	-
cc	leading-edge-flap or -slat chord-forc	e coefficient	2					
$\mathbf{e}_{\mathtt{h}_{\mathbf{N}}}$	leading-edge-flap hinge-moment coeffic	cient ²				» t		=
c_{m_S}	leading-edge-slat moment coefficient2							-
P	pressure coefficient, pl-po	· -			-	-	Ī	=
Pl	local static pressure on model surface	e, lb/sq ft						-
p_o	free-stream static pressure, lb/sq ft				•:	:	-	-
g _o	free-stream dynamic pressure, lb/sq f	t					-	_
R	Reynolds number1						•	-
$\mathbf{x}_{B},\mathbf{y}_{B}$	coordinates of slat reference point, p	percent airfo	il chord		•	•		4.
αο	section angle of attack, deg	-			_			-
δ	angular deflection of high-lift device	deg -deg						
	Subscripts						٠	
N	leading-edge flap			•			,	Ŧ
8	leading-edge slat				· _		=	
sf	split flap at the trailing edge	±. '			-			-
dsf	double-slotted flap at the trailing ed	lge					-	-
	MODEL	:= .						
T	he model was a 5-foot-chord NACA 64A010	airfoil equ	ipped with	eit	her		-	_

The model was a 5-foot-chord NACA 64A010 airfoil equipped with either a flap or a slat at the leading edge, and with a split or a double-slotted flap at the trailing edge. Sketches of the high-lift devices are shown in figure 2. Flush pressure orifices were built into the various components. A more complete description of the model and coordinates of its components is given in reference 1.

¹Based on total airfoil chord.

²Based on chord of leading-edge flap or slat.

TESTS AND RESULTS

The measurements made during the tests include the airfoil lift coefficient, as ascertained from the wind-tunnel balance system, and the pressures indicated by the orifices built into the various components of the model. The pressure data for the leading-edge flap or slat were converted into normal-force, chord-force, and moment coefficients based on the geometry of the leading-edge device.

Loads data were computed for several arrangements of the model, including 0° and 30° deflections of the leading-edge flap and the three optimum locations of the leading-edge slat corresponding to the three trailing-edge arrangements. (A 30° deflection of the leading-edge flap was about optimum for all trailing-edge arrangements.) The loads data are presented in figures 3 to 5, and the pressure data, in tables II to VIII. The orifice stations for the leading-edge flap were projected on the airfoil chord line for all nose-flap deflections because of the additional orifices uncovered as the flap deflection was increased. The orifice stations for all other components of the model were projected on the chord line of the respective component for both the retracted and deflected cases. A summary of the model arrangements investigated is given in table I.

Pressure data for additional deflections (15° and 45°) of the leading-edge flap are given in tables II to IV, and for intermediate positions of the leading-edge slat, in table VIII. The latter data are included to assist with analyses concerned with automatic operation of the slat.

DISCUSSION

Inspection of figure 3 shows that the variations of the flap normal-force and hinge-moment coefficients with airfoil lift coefficient were nearly linear. Deflecting the leading-edge flap or either of the trailing-edge flaps shifted the curves, so that for a given value of the airfoil lift coefficient, the loads acting on the leading-edge flap were less than with the flap undeflected. The maximum load on the leading-edge flap occurred with the leading-edge flap deflected in combination with the split flap at the trailing edge, although greater maximum lift for the airfoil was attained with the double-slotted flap.

The variations of normal-force and moment coefficients with lift coefficient for the leading-edge slat (figs. 4 and 5) were not radically different from those for the leading-edge flap. The variations were, however, less linear, and the signs of the moment coefficients were reversed because of the different moment centers employed in the two

SThe static pressure coefficient in the interior of the leading-edge flap was essentially zero.

cases. A comparison of the normal-force coefficients for the leading-edge slat extended and for the leading-edge flap deflected 30° shows that the load acting on the leading-edge flap was greater than the load acting on the leading-edge slat for the same trailing-edge arrangement and value of airfoil lift coefficient.

Ames Aeronautical Laboratory
National Advisory Committee for Aeronautics
Moffett Field, Calif., Apr. 23, 1954

REFERENCES

- 1. Kelly, John A., and Hayter, Nora-Lee F.: Lift and Pitching Moment at Low Speeds of the NACA 64AOlO Airfoil Section Equipped with Various Combinations of a Leading-Edge Slat, Leading-Edge Flap, Split Flap, and Double-Slotted Flap. NACA TN 3007, 1953.
- 2. Axelson, John A., and Stevens, George L.: Investigation of a Slat in Several Different Positions on a NACA 64A010 Airfoil for a Wide Range of Subsonic Mach Numbers. NACA TN 3129, 1954.

5

TABLE I.- MODEL ARRANGEMENTS

Leading-edge flap	Leading-edge slat	Trailing-edge flap	Loads data fig. no.	Pressure data table no.
$\delta_{N}=0^{\circ}, 30^{\circ}$ $\delta_{N}=0^{\circ}, 30^{\circ}$ $\delta_{N}=0^{\circ}, 30^{\circ}$	 	None Split flap, $\delta_{ m sf}=60^{ m o}$ Double-slotted flap, $\delta_{ m dsf}=52.7^{ m o}$	333	IA III II
	Retracted	Nonel Split flap, $\delta_{\rm sf}$ =60° Double-slotted flap, $\delta_{\rm dsf}$ =52.7°	4,5 4 5	AII AI
	Optimum for no trailing-edge flap, xs=9.2, ys=-8.7, \delta_s=25.60	None Split flap, $\delta_{\rm sf}=60^{\rm o}$ Double-slotted flap, $\delta_{\rm dsf}=52.7^{\rm o}$	4 4 5	v
	Optimum for split flap deflected 60° $x_8=8.2$, $y_8=-9.3$, $\delta_8=29.1°$	None Split flap, 8 _{sf} =60°	j+	
	Optimum for double- slotted flap deflec- ted 52.7° $x_{8}=7.9$, $y_{8}=-8.1$, $\delta_{8}=26.1^{\circ}$	None Double-slotted flap, 8 _{dsf} =52.7 ⁰	5 5	VII

Data denoted as being for the model with leading-edge slat retracted and no trailing-edge flap were actually obtained with the double-slotted flap retracted. (See ref. 1.)

TABLE II.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE FLAP (a) $\delta_N = 0^{\circ}$

Airfoil section lift coefficient, c ₁		0.01	0.	23	0.	kg .	0.	.66	0.	86	1.	.05	1.	.10	1.	.oa
Chordwise Station (Percent airfoil chord)	Upper	Lorer	Upper	Lover	Upper	Lover	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lover	Upper	Lover
0,785,525,85	89.23519.58917 1444 582353888884179869857	- 8 보 8 년 8 명 기 기 및 리 의 의 의 의 의 의 의 의 의 의 의 의 의 의 의 의 의 의	0.27784995783855	0.94 1.00 92 766 50 31 23 1.06 0 01 11 12 20 16 14 15 05 05 05 05 05 05 05 0	411679262197 - 7447 	1384568868443411150559998559985581	######################################	H d K & 8 & E & K & E & G & S & S & S & S & S & S & S & S & S	000576926749 - 3572 - 405958868625782158069	-3363457559988855 - 14 - 3869151865555686119111	497年での445943 - 65大4 - 334 11.99257565×473932158日の58	-5.87 -3.17 -1.59 -27 .80 1.00 .99 .80 .70 -1.55 .92 .19 .14 .12 .12 .12 .12 .10	9.0.2.1.2.1.0.7.5.3.3.2.1.1.1.1.1.2.385766574799921580.007	-6.47 -3.63 -1.96 -1.00	-1.77万万万万千4445 -1.17万万万万千4445 -1.100 -1.000	POSSESSESSESSESSESSESSESSESSESSESSESSESSE

TABLE II.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE FLAP AND NO TRAILING-EDGE FLAP - Continued (b) $\delta_{\rm N}=15^{\rm o}$

Airfoil section lift coefficient,		-0,04	0.	.41	0.	.85	1.	.05	1.	.24	1	. 4 3.	1	.49	1	.46
Chordwise station (percent airfoll chord)	Upper	Lover	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower	Трумг	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower
Upper Lower		ļ														
-0.48 -0.36 -0.49 -0.49 -0.37 -0.37 -0.39	-0.94 -67 -67 -67 -67 -67 -67 -67 -67 -67 -67	-2.27 -2.86 -2.37 -2.62 -1.12 -1.96 -1.12 -1.96 -1.12 -1.96 -1.12 -1.96 -1.12 -1.96 -1.12 -1.96 -1.12 -1.96 -1.12 -1.96 -1.12 -1.96 -1.12 -1.96 -1.12 -1.96 -1.12 -1.96 -1.12 -1.96 -1.12 -1.96 -1.12 -1.96	0.000 0.000	0.738 1.04 1.05 1.05 1.05 1.05 1.05 1.05 1.05 1.05	9-1-4-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-	0.55 .900.1.00 .865 .55 .55 .55 .55 .55 .55 .55 .55 .55	-1.388.699.01.37 -1.389.699.01.388.01.37 -1.389.699.01.388.01.37 -1.389.699.01.388.01.399.01.388.01.399.01.	-0.69	\$26.844	770338705988767 - 6	\$88888888885 \$889\$	44	-7-10:11-160 51 11-160 51	-6.84 -3.477 -3.85 -7.100 -9.85 	\$410886687772 \7383688888738788848655484888 \$410886657722 \738368888738788848655484888	

NACA

TABLE II.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE FLAP AND NO TRAILING-EDGE FLAP - Continued (c) $\delta_{\rm N}=30^{\rm O}$

Air sectio coeffi	cient,		-o.a1	b.	48	0.	91	1.	27	1,	43	1	.72	1,	5 8	1,	**
	e station airfoil rd)	Opper	Lover	Upper	Lower	Upper	Lorer	Upper	Lower	Opper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lover	Upper	Lore
pper.	Lower		L														
1.7	1.91	-0.60	-0.58	-0.40	-0.29	-0.05	-0.64	0.95	0.73	0.95	1.00	0.77	0.99	0.48	0.84	0.92	0.9
1.77	2.11	72	56	15	27	.40	-1,01	-97	.46	-75	.ge	- 43	1.00	.05	-99	.67	.8
	2.35	- 42	58	.30	27	.83	-r.a	.91 .68	-31	-36			.95 .86	61	-99	.27	
1.47	2.62	.14	77	1.1	27	-99	81	.48	.26	04	·2	왔	.50	-1.05	.99 .94 .88	13	7
1.48	2.91	.92 .80	57	.90	~.27	388	70		.23	26	.65	74	.79		.81	36	1
1.72	3.45		56	-99	86	.91	37	.31	.35	38	.58	80	.66	-1.01	.01	1.45	1
	4.66 5.42	.97	- 56 - 56	.88	26 26	.70	01	.20	-34	- 39	-57	72 77	.66	-1.00	.73 .71	- 7	1
2.27	6.66	1.02	-:33	.79	-27	.72 .36	35	-39 18	.98 .48	63	.57	86	.67	1.07	1 :2	66	1
2.70	8.98	.91 .84			-27	.13	:33	1.40	.60	63	:68	-1.03	.71	-1.01	1.1	86	1 2
3.59 5.02	11.03	.04	58	27	- 27		:5		.71		.76	-1.03	79	-1-21	.75	-,00	
6.51	13.82	37		.a.		57	1 .: ~	-1,12	- :/:	-1.55		-1.67		-1.82		-1.49	l _ :'
2.00	16.5	.07	60	37	-29	-1.03	.55	-1,64	.84	2.00	.90	-2.26	.91	-2.12	.92	2.05	٠. ا
(·i3	10.5	72		-1.36		2.29	1.:2	-1.00		-3.72		-3.99	- :	-4.14	-:-	-3.75	I
7.73 8.96 9.4		-1.18		1.9		-3.06		-3.09 -4.00		4.71		-5.00		-5.27		7.53	
9.7		-1.48	122	e.11		3.16		4.47		-5.00		- 361		-1.70		-1,98	\ -
9.9		-1.87		2.76		-3.48		-5.17		-5.29 -6.00		-5-61 -6-29		-2.79 -6.48		1.61	
0.0		-2.11		3.01		-4.31		-5.46		-6.32		-6.69		-6.81		-5.61 -5.88	l
1.48		-2.22		-3.21		4.30		-3.30		-6.32		-6.69		-6.77		-5.88 -1.01	l
2.1		-1.43		-2.05		-2.92		-5.50 -3.69		-1.25		-4.46		-4.61		4.01	
2,7		-E.13		-2.93		4.01		-¥.86,	1	4.94		み 扱 -588 -58		-2.23 -5.94 -4.61	:	4.29	
3.34		-1.98		-2.62		-3.75		4.32				-3.82		-5.94		-5.17) <u> </u>
3.35		-1.72		-2.30		-3.14		-3.86		-7.79 -1.36		-1.23		-4.61		1.09	
7		-1.03		-1.44		-2.00		-0.49		-2.83		-2.96		-3.05		-2.64	
io i	20	86	29	-1.20	29	-1.65	,62	-2.03	.74	-2.30	.76	-2.39	.78	-2.46	.76	-2.13] :
5	25	73	62	98	29	-1.33	:2	-1.60	.61	1.19	.66	-1.85	.68	-1.88	.71	-1.64	
Ó	90	61	64	86	31	-1.14		-1.36	:급	-1.51	.76	-1.55	-79	-1.58	.62	-1.38	1
5	25 30 37 40	63	65	-,80	27	-1.03	-33	-1.67		-1.33		-1.36	20	-1.36	:33	-1,21	•'
iO .	No.	60	87	73	18	94 82	.26	-1.09	-35	-1.17	.11	-1,19		-1.20	.48	-1.07	-3
5	45	55	67	66	08	82	-21	94	.31	-1.01	-37	-1.03	-70	-1.01	.43	96 87	_ 4
D	59.88	- 70	63	- 76	01	70	.18	81	.27	87	-33	87	.36	86	.59 .55 .53 .53 .53 .53 .53 .53	07	3
5	一 27 .	- 45	∌	- 19	07	60	.16	68	.25	72	29	72	.33	71	.36	82	1 -
0	, <u>60</u>	40	- 2	44	08	끊	-14	27	.99	61	26	-:27	.30	- 2	•33	76	١.
2	6	3k		36	08		1.2		.21	49	2				.30	75	
0	70	29	51	29	08	34	.14	36	.21	56		36	.26 .24	35	-20	7	1 :
2 .	12	24	29	23	-,06	25	.13	26	.20	28	-22	26		- 25	360	- 68	
0	, <u>po</u>	20		16	06	18	.14	18	.18	18	-20	17	-90	17	-25	65	
2	85	16	16	~.11	.09	09	-73	10	.17	17	1.18	10	.20	10	18	61	1:
Ü	90	12	10	04	-10	09	.13	02	.13	04	.16	04	.17	05	13 18 81	- 2	
50	95 97-5	08	08	.08	.10	.06	.19	.05	1 :::	01	-13	.01 .03	1 12	ar	.09	133	-3
71.7	71.2	05	05	.00	, .w	رب. ا	1 12	1 .00		1 .04		.03	• • • •	, ,		7	,

TABLE II.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE FLAP AND NO TRAILING-EDGE FLAP - Concluded (d) $8_{\rm N} = 45^{\rm O}$

Air. sectio coeffic c	cient,	0.	11	0.9	7 9	1.0	u.	1.5	y B	1.5	75	1.6	Se.	1.4	66	0.9	92
Chordvia (percent cho		Upper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lover	Upper	Lover	Upper	Lower	Upper	lore	Opper	Lower	Opper	Lower
Upper	Lover																
0.00.00 .00.00 .572 8.84 10.14 11.7 12.8 80.8 10.14 11.7 11.7 10.8 10.8 10.8 10.8 10.8 10.8 10.8 10.8	0.4.67.4.8.3.7.6.0.4.6.5.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1		88884428888888888888888888888888888888	0 0 1 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		0 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 -	985年9月99日9日9日9日9日9日9日9日9日9日9日9日9日9日9日9日9日9日	88888824288 \$888888888888888888888888888888888	はある。日本の本では、「お」、「「「これ」、「これ」、「これ、「これ、「これ、「これ、「これ、「これ、「これ、「これ、」、「これ、「これ、「これ、「これ、「これ、「これ、「これ、「これ、「これ、「これ	47-17-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-	714868850888888888888888888888888888888888	ጜፈተልተልዩቋያል - ይደቒሕኒፍድተያያያ ን ቋድንቋደዊድተያ ተፈላፈት መተወደዋ ተልተቀቀቀቀቀቀቀቀቀቀቀቀቀቀ	4.060.1568.84.84.84.85.1768.65.474.95.51.227.54.217	**************************************	-1.07 1.70 97 9.86 89 79 1.65 6.50 9.94 9.75 9.85 9.95 9.95 9.95 9.95 9.95 9.95 9.9	1.144417777.174444777777777777777.1.	0.380 .980 .980 .980 .980 .980 .980 .980 .9
95 97.5	95 97.5	.39	.45 .65	.65	.10	.06	.13	.07	.12	8.5	.10	.02	.12	50	.12	79 76	95 46

table iii.- pressure distribution for the NACA 64A010 airfoil section with a leading-edge flap and split flap deflected 60° (a) $\delta_{\rm N}$ = 0°

Airfoil section lift coefficient, c ₁	0.5	5l4	0.9	p6	1.3	37	1.5	56	1.6	87	1.6	31.	1.8	37	1.6	33
Churdwise Station (Percent airfoil chord)	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lover	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower
0 .05 .3 .5 .5 .5 .5 .5 .5 .5 .5 .5 .5 .5 .5 .5	0.83 9.96 7.75 2.16 9.01 - 1.26 - 3.36 - 3.75 - 75 - 75 - 75 - 75 - 75 - 75 - 75 -	- 10 - 23 - 36 - 36 - 36 - 36 - 36 - 36 - 36	0.28 -1.50 -	0.77 .99 1.00 .93 .84 .70 .43 .89 .84 .94 .94 .94 .95 .98 .98 .98 .99 .88 .99 .88 .99 .88 .99 .88 .99 .99	の ララット ラット ラット ラット ラット ラット ラット ラッ	2.03 -2.05 -	-6.66 -7.73 -9.06 -6.14 -3.77 -1.66 -1.55 -1.23		8.774 -11.99 -10.915 -2.18.62 -1.1.19 -1.10 -1.10 -1.10 -1.10 -1.10 -1.10 -1.10 -1.10 -1.10 -1.10 -1.10 -1.10 -1.10 -1.10 -1.10 -1.10	-6.02 -3.33 -1.71 -337 -1.00 -94 -1.00 -94 -1.00 -94 -1.00 -94 -1.00 -1.	-10.64 -11.98 -12.98 -12.64 -1.67 -1.67 -1.54 -1.55 -1.89 -1		4.3736439463 -4.394639463 -2.24 -2.24 -2.24 -1.26 -1.1	-3.147337669.0979.8873 -1.5737669.0979.8873 -57350999.0756.68747787677878	\$\$\$6\$\\$\$\\$\$\\$\\$\\$\$\$\$\$\\$\$\$\$\$\\$\\$\$\$\$\$\$\$\$\$	AH

TABLE III.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE FLAP AND SPLIT FLAP DEFLECTED $60^{\rm o}$ - Continued (b) $8_{\rm N}$ = $15^{\rm o}$

Airfoil section lift coefficient, o ₁	0.	71	1.:	12	1.	72	T.	73	1.	91	2,	08	2.	17	2.1	25
Chardwise station (Percent airfail abord)	Opper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lover	Upper	Lower	Upper	Lover	Upper	Lower	Upper	Lower
Upper Lower																L
	\$	ध्रुत्वक्षत्रभूत्रकात् । अः । । । तेत्रम्नवक्षत्रकात्रकात्रकात्रकात्रकात्रकात्रकात्रका	\$\$\$\$\$\$\$\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	8.8.8.8.2.2.2.8.2.8.2.1.1.1.1.1.1.1.1.1.	9444444444444458845884589555886658865688656	1. 13. 13. 13. 13. 13. 13. 13. 13. 13. 1	\$\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	494459848478 P P	5497544744 9494479444188888888888888888888888888888	74	\$\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	\$	\$14.7.7.5.5.8.8.8.8.8.8.8.8.8.8.8.8.8.8.8.8	8664992856955 88	25.088.688.8888. 446.868888688885588888888888888888888888	9.88 7.40 64 1

TABLE III.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE FLAP AND SPLIT FLAP DEFLECTED 60° - Continued (c) $8_{\rm N}$ = 30°

Airfuil section lift coefficient, c ₁	1.3	28	1.0	56	2.	03	2.	20	2.	35	2.	44	2.	1 1	2.	ग
Chordwise station (Percent airfoil chord)	Uppar	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower	Opper-	Lover	Upper	Lover	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower
Upper Lower				ļ												
0.10 0.27 0.27 0.27 0.27 0.27 0.27 1.24 1.3.1 1.4.1 1.4.2 1.4.2 1.4.5 1.4.5 1.4.6 1.4	0.568.9968.705.307.00 -1-2-2-3-2-2-2-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1	1945 34 10 08 17 9 9 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	0. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1.	5.5.5.5.5.5.5.5.5.5.5.5.5.5.5.5.5.5.5.			42444245444444444444444444444444444444	2	6.80.85.86.88.84 97.86.89.88.89.13.19.88.68.84.19.88.12.10.10.10.10.10.10.10.10.10.10.10.10.10.	684111314830599693 99 99 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	**************************************	6.397331	4 14 17 18 8 4 8 8 8 8 1 8 18 18 18 8 8 8 8 18 18 18 1	7-1-134-104-08-98-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1	**************************************	8.93 -5.30 -1.22 -3.4 -99 1.00 -99 -99 -99 -99 -99 -99 -99 -99 -99 -

TABLE III.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE FLAP AND SPLIT FLAP DEFLECTED 60° - Concluded (d) $8_{\rm N}$ = 45°

Airfe section coeffici	lift iest,	1.	30	1.	64	1.	92	٤.	10	ę.	27	2.	33	٤.	35	1.	69
Chordrise s (percent si chord)	irfoil	Upper	Lover	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lover	Upper	Lower	Opper	Lover	Opper	Lover	Upper	Lowe
1.75 1.46 1.48 1.72 2.70 2.70 2.70 1.71 1.72 2.70 1.71	05	0.3584.970098899555-379714-0.888899600724753788440799878673708717	PARTANTAL A	0.775,955,852,455,153,495,959,855,855,855,855,855,855,855,855,8	0.000.0	998554554554554545454555555555555555555	මන්ස්ස් මන්ධ මයි. ම සිය මන්ත් මයි. ම සිය මන්ත් ම	0 4888 455180 - 1-1-1-5-6-7-7-5-6-7-5-8-8-8-8-8-8-8-8-8-8-8-8-8-8-8-8-8-8	0.10.994.988.77.888.49.10.10.10.10.10.10.10.10.10.10.10.10.10.	9.887112763742 1224577758712846191662488968857656	9. T.4.00 57 58 86 87 89 56 56 56 56 56 56 56 56 56 56 56 56 56		-0.13 1.79 6.00 9.89 9.99 9.99 9.99 9.99 9.99 9.99 9	1.0583.18818889 1.252852942653898388883867941971-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1	-0.371.9990.994.99.99.99.99.99.99.99.99.99.99.99.99	0.866.51.564.56.5.56.56.56.56.56.56.56.56.56.56.56.5	0.5. £. £. £. £. £. £. £. £. £. £. £. £. £.

TABLE IV.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64AO10 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE FLAP AND A DOUBLE-SLOTTED FLAP DEFLECTED 52.7° (a) $\delta_{\rm N}=0^{\rm o}$

Airfuil motion lift coefficient, 91	1.	ok.	1.	16	1.	le .	2.	a a.	2	18	9.4	85	2.	96	51	95
Chescheline Statilon (Personet airColl chesch)	Ugper	Lower	Mar	lower	Upper	l'ouer.	13per	Lower	Upper	Lower	Dypax	Lower	j	Towns	()-per	Lon
								MISS A	irfell							
0 57.55.75.55.55.55.55.55.55.55.55.55.55.5	व्यक्तक्षक्षक्ष्यक्ष्यक्षक्षक्षक्षक्षक्षक्षक्षक्षक्षक्षक्षक्ष	114111111111111111111111111111111111111	のあまのにありの日かなが、 カーカカや日本の名の日日日の	9.57 19.83 19.33 1	-0.69 -1.73 -2.74 -2.99 -2.46 -1.86 -1.96 -1.06	वार अध्यक्ष कर्म कर्म कर्म कर्म कर्म कर्म कर्म कर्म		· 多为有名字音音音音 · 表现是出来的是一个,	うちゃイイン・マー・マー・マー・マー・マー・マー・マー・マー・マー・マー・マー・マー・マー・	98995555555555555555555555555555555555	のながらかがあるのがある。 できながあるのがある。 でもってももなった。 でものできながらればなった。 でものできながある。 でもしてもしてもしている。 でもしている。	्राम् । ११११	**************************************	**************************************	ラックラストル・ラット・ラット・ラック・ラック・ラック・ラック・ラック・ラック・ラック・ラック・ラック・ラック	
								-								
0 1 2 3 4 5 6	-9.20 -9.20	0.99 .78 .56	-2.50 -3.75 -3.6	*******	-1-97 -1-77 -1-59	8 14 4 2 X	-1-52 -2-73 -1-52	854444	-1.88 -2.72 -1.90	रेडक्केड	-1-84 -1-89 -1-87	, कुल्बर्दर् , डे	10 44 44 44	6.00 to 10.00 to 10.0	-0.58 -1.71 -1.27	0.5
								Beta	Flep							
0 45 1 25 1 25 1 25 1 25 1 25 1 25 1 25 1 2	1881818585858		न्नक्ष्य हम्बद्ध हम् नन्द्रकृतिन्न ।	**********	**************************************	s signature i	\$488 K488484	, *************	88544444444	अन्यहरूक्ष्याचिक्र	SKERT STREET	。 当当者をおおおいます	97*********	***********	968338888888	0.1 .d .d 1.4 .5

TABLE IV.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE FLAP AND A DOUBLE-SLOTTED FLAP DEFLECTED 52.7° - Continued (b) $8_{N} = 15^{\circ}$

peetile (Tires	riedl m lift leient,	1.	la.	1.6	lo	2.:	IJ	g,i	13	8.4		2.7	19	2.	5 4	\$.1	to
Chartyles (paramet show	station styfeil	Upper	Lawer	Upper	Lover	Opper	Low	Digeor	Long	Upper	Some	Upper	Low	Oppor	Lower	Oppor	læ
Oppor	Lower					<u> </u>								<u> </u>			<u> </u>
の「一」では、100mの		0.75 .00 .00 .00 .00 .00 .00 .00 .00 .00 .0	1.0000100000000000000000000000000000000	0.95 90.00 90 90.00 90.00 90.00 90.00 90.00 90.00 90.00 90.00 90.00 90.00 90.0	**************************************		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	つようううようをもませる。うつううをもしなるからなからガガガル	Han A	· 不是有有的人可以是有一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个	15日表出版 B · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	9.685 111.189.2866 111.186 111	-6.89 -1-1-2.55 -1-1-2.50	はなりませんである。 はなりまたんである。 はなりまたんである。 はなりまたんである。 はなりまたんである。 はなりまたんである。 はなりまたんである。 はなりまたんである。 はなりまたんである。 はなりまたんである。 はなりまたんである。 はなりまたんである。 はなりまたんである。 はなりたる。 はなりたる。 はなりたる。 はなりたる。 はなりたる。 はなりたる。 はなりたる。 はなりたる。 はなりたる。 はなりたる。 となりた。 となりたる。 となりたる。 となりたる。 となりたる。 となりたる。 となりたる。 となりたる。 となりた。 となりたる。 となりた。 となりた。 となりた。 となりた。 となりた。 となりた。 となりた。 となりた。 となりた。 となりた。 となりた。 となりた。 となり。 となり。 となり。 となり。 となり。 となり。 となり。 となり	-8-89 -3-137 -1-141 -1-	######################################	4.9000000000000000000000000000000000000
		-							7	-							_
0 1 8 3 4 5 6		1.83 3.84 2.13 1.95	0.99	-1.17 -3.69 -2.45 -1.98	0.98 .70 .79 .79 .08	-1.T7 -3.56 -4.46 -1.66	1.00	-1.57 -3.59 -2.58	0.99 .70 .60 .39	-1.61 -2.28 -1.50	90.00 10.00	-3.05 -2.07	0.99 T 61 2 5 3 5 3 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	-1.76 -2.76 -1.85	* * * * * * * * * * * * * * *	-1.39 -1.33 -1.35	0.98 .75 .67 .90
									Made	Flog							
0 .5 1 2.5 7.5 10 15 80		日本の日本では 1111日の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本	· 可有無效的過程可以表	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	\$5898888888	で、中央・ナー・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	1. 中国的现在分词	-1-4-4-1-1-0 B	1. 5. 5. 5. 5. 5. 5. 5. 5. 5. 5. 5. 5. 5.	のようないのである。	-0.39 -0.39	6.00 M 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	* Bransana	ウルマネル · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	SPESSYSEA	4年の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の	19. 19. 19. 19. 19. 19. 19. 19. 19. 19.

TABLE IV.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE FLAP AND A DOUBLE-SLOTTED FLAP DEFLECTED 52.7° - Continued (c) $\delta_{\rm N}=30^{\rm o}$

protein	field m 14ft glass,	2,0	פי	8.4	9	2,4	66	4,	in.	2.5	99	3.4	06	3.	19	3.4	25
Charlesteries (percent abor	r station atrivil	gliber.	I.eee	Uppet	Low	No.	Long	Uppet	Louge	-	Long	Uppet	Long	Upper	Io-a	Spec .	Loren
Opposi	Lower																
									Made At	rfell							
OCCUPATION OF THE STREET OF TH	0.07967 1.81 1.51 5.05 5.04 1.51 5.05 5.04 1.51 1.51 1.51 1.51 1.51 1.51 1.51 1.5	SECTION OF THE PROPERTY OF THE	6. 京道北江北京縣 不得受得不得	0. ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・		ユーキー・コーキー・エン・ファック・コーキー・エー・エー・エー・エー・エー・エー・エー・エー・エー・エー・エー・エー・エー	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	・1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、		ライルのですがある。 ライルのでは、 ライン・ラー・ラー・ラー・フェイ・アイルの のでは、 ライン・ラー・ラー・フェイ・アイルの のでは、 ライン・ラー・ラー・フェイ・アイルの のでは、 ライン・ラー・ラー・フェイ・アイルの のでは、 ライン・ラー・ラー・ラー・フェイ・アイルの のでは、 ライン・ラー・ラー・ラー・ラー・ラー・ラー・ラー・ラー・ラー・ラー・ラー・ラー・ラー・	-12.66.00	了为他的方式以及的有效的是一条了了了一个的方式的有效的是一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个	THE THE PERSONS OF TH	**************************************	まれらきまである。 まれらきまである。 まれられるであるである。 まれられるであるである。 まれられるであるである。 まれられるであるであるであるであるであるであるであるであるであるであるであるであるである	· 中国的国际,在1945年,中国的国际,1945年中国的国际的国际的国际的国际,中国的国际,1945年中国的国际的国际的国际的国际的国际的国际的国际的国际的国际的国际的国际的国际的国际	4. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1.
	14	1-4	1-4	1 -2		1	-1-				- 11-		,-	13	- 11-	1-47	
0 1 2 3 4 3 4		1.79 2.5 1.90	0.99 124 148 148 148	-1.68 -3.76 -3.75 -1.79	देष्टरेखन्	-1.65 -3.16 -4.13	99.44.05.55 	-1.61 -3.20 -8.11	- 20 - 20 - 20 - 20 - 20 - 20 - 20 - 20	-1.71 -1.17 -2.16 -1.90	1.00	-1.55 -3.60 -2.35 -1.10	1,60	-1.49 -3.61 -2.40 -1.60	1.00 .17 .67 .70 .19	-1_16 -8.94 -8.00 -1_31	0.69 77 78 79
									Media	73mp						_	
0 .20 .7 1 8.5 7 7.7 10 17 80 80.5		4.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1.1	· 與其無獨所無為原式與	4.2 4.2 4.2 4.2 4.3 4.4 4.4 4.4 4.4 4.4 4.4 4.4 4.4 4.4	· 克克鲁斯斯斯特氏表现	のなりませるから、	-0.15 H 5 8 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	-0.14 -0.14 -0.14 -0.15	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	- 17 5 6 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	中山山東京の町の町が町 10円が開	4. 社会的公司的	の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の	4 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19	中のファファイン・イン	* PERSTANCE

TABLE IV.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE FLAP AND A DOUBLE-SLOTTED FLAP DEFLECTED 52.7° - Concluded (d) $8_{\rm N}$ = 45°

section confidence	fell m life misse, T	8.2		2.3	şi.	٠.	3	B.,*	P	n,	159	R.	76	я,	68	2.	4 6
Cherriet se Cymruni Star	eirfeil 4)	_	Lower		Long	-	. 	-	I.One	-	Icer	سين	-	-	I/Oppur		l-e-
gipper.	lor-					L			Pain &	(refine)		L	L.,	Щ.			_
TRESTRESERVES TARREST TO THE TRESTRESE T	STREET TO STREET STREET	ののののは、日本のでは、本本のでは、大きなないのでは、日本のは、日本のは、日本のは、日本のは、日本のは、日本のは、日本のは、日本の	· 京本教育等等的,	を表現を対するは大学、中国にお母かり大きのお子のの大きのなのにあるなのののののののでは、大きなない大きのでは、中国にお母かり大きのながらのなるのであるののののでは、「「」「「」」「」「」「」「」「」「」「」「」「」「」「」「」「」「」「」「	看 20 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	Chilippe Charles to the property of the state of the stat	\$211年30日在4月下班383 	本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本	医外线电影 医多种性 医多种性 医多种性 医多种性 医多种性 医多种性 医多种性 医多种性	日本の中央部に作る当時に、全大は作り前に対象のに対象の日本ののであるのであれた。 「一」「一」「一」「一」「一」「一」「一」「一」「一」「一」「一」「一」「一」「	an ender the same same same same same same same sam	1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1	点。可以由于是是有的。 是一种,是一种,是一种,是一种,是一种,是一种,是一种,是一种,是一种,是一种,	1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1	Pristant Reading Street	त्रकृतिक्षात्रक्षात्रक्षात्रम् । त्रव्यक्षात्रक्षात्रक्षात्रक्षात्रक्षात्रक्षात्रक्षात्रक्षात्रक्षात्रक्षात्रक त्रविकृतिकृतिकृतिकृतिकृतिकृतिकृतिकृतिकृतिकृत	
						-	_		The Real Property lies								
0187476		-1.49 -1.49 -1.49	SASSES	유 구 구	99 L 49 St 77	-1.95 -1.95 -1.71	इस्दावन	586 1 6	kazada	4.6. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1.	sasbine:	1566 S	stebas.	9 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	*Exacta	4 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	97.579
									No.	7300							
0 (2) 1 2 3 2 5 7 7 5 10 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12		CASSON SEEDS	delighter bilde	为年代的 1000年	- Paragrand	CHANGE SERVICE	Seitere	をおきないなるものか	· 中国中国的国际中国	K b c b b c b c b c b b b b b b b b b b	。 第日上的市场中省市出	and see the see the see the see	shire preside.	10 大学をおりませる 10 大学会社会社会会会会	454288844	44.44.44.44.44.44.44.44.44.44.44.44.44.	1.09447.53

NACA TN 3220

TABLE V.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE SLAT AND A DOUBLE-SLOTTED FLAP RETRACTED

((a)	Slat	retracted
---	-----	------	-----------

Airfull section lift scefficient, e ₇		0	0	£3	0	.46	۰	.ê5	0	.87	0	-95	ı	.03	0.	-85
Chorteine Station (Persent airfoil chord)	Upper	Lower	Oper	Lone	Upper	Lower	-	Love	Прурнаг	Lower	Upper	Lover	Opper	Lower	Oppur	Low
								80	let							
0 .137 1.77 1.47 1.47 1.47 1.47 1.48 1.13 1.48 1.13 1.48 1.14 1.48 1.48 1.48 1.48 1.48 1.48	8.46545	0.10 -04 -13 -28 -29 -19 -19 -19 -19	DESTREA SERVEN	0.73 .56 .56 .57 .08 .04 .16 .05	0.1.1.2.2.2.2.2.2.2.2.2.2.2.2.2.2.2.2.2.	BEEF SEE SET SET SEE	-1.84 -3.16 -3.20 -2.29 -1.96 -1.89 -1.44 -1.27 -1.88 -3.56	*************	61.6888일 111198일 111198일 111199	*************	202034 288888 202034 2888888	0 4 6 7 7 7 5 8 4 6 7 7 7 5 8 4 6 7 7 7 5 8 4 6 7 7 7 5 8 4 6 7 7 7 7 5 8 4 6 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	4.95 4.87 4.87 4.97 4.30 4.30 4.30 4.30 4.30 4.30 4.30 4.30	-0.65 88 88 88 4 5 7 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	4.55 -3.25 -3.25 -3.57 -4.57 -4.56 -4.66 -4.46 -4.46	0
								Micha e	drfol)							
7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	9、司马鲁岛与北部马马岛的司马马马马马马马马马马马马马马马马马马马马马马马马马马马马马马马马马马	- 38 - 39 - 39 - 39 - 39 - 39 - 39 - 39 - 39	G 1150 00 57 57 54 56 9 53 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9 9	6.64. 19. 19. 19. 19. 19. 19. 19. 19. 19. 19	0.15 第第8 出版 10 多個 形式 10 多 图 20 图	0.86 .09 .08 .08 .09 .09 .12 .11 .09 .09	京·李字刊号54年148日第25日	្ត ទីដូច និង	क निम्द्रहर्म् विकृतिक स्थान	\$\$ \$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$	व सम्बन्धम्य म्हान्य हे स्व	0.173 .5d .575 .299 .299 .291 .290 .060 .675 .680	0.21 .59 .50 .51 .12 .13 .14 .15 .15 .15 .15 .15 .15 .15 .15 .15 .15	9.76 9.74 9.84 9.84 1.13 1.13 1.19 6.64 1.15	9 9 9 9 7 7 7 9 8 8 2 2 4 5 8 7 9	0
		_						-	13149			_	_	_	_	_
0 17 12.5 12.5 17.5 18.5 18.5		-0.07	08 .03 .08	-0.88 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	10 .01 .07	हुद्द्द्	9.88		1986	हुन इन्हर्	9466	0.38 .32 .30 .08 .08	-0.10 -0.01 -001	6.5 6.5 6.5	24.05	1111601111

TABLE V.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE SLAT AND A DOUBLE-SLOTTED FLAP RETRACTED - Concluded

(b) Slat extended (optimum position for the model with no trailing-edge flap; $8_8 = 25.6^{\circ}$, $x_8 = 9.2$, $y_8 = 8.7$, gap = 1.60)

Airfoll section lift confficient, "1	-	0.00.	0,1	k7	0	.94	1	. y i	1		1	.87	1	.94	1	.te
Charterine Shetrion (Persons strivell chart)	Ugger	Lower	Typer	Lower	Upper	Louis	g)ppm-	Liver	gliber	Lover	Name of Street	Long	Oppor	Later	Marc	Lower
									lat							
Barks Same	हर्ष्ट्र हरू । इ.स्वर्थ्य	श्रृत्वस्थलक्ष्मक्ष्मक्ष	**************************************	当中中国民民公会会与 宣告	8518595; #REBUR	, श्रुव सम्भावत स्त्र स्त्र क्ष्	98985#; ; ####### 947747; ; #######	१९५६ हे १९६६ १९६५ १९५५	中中中中中中,中中十十十年中	9.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4	うつうするう ・ やややする	ं वेश्वेद्धः इत्तर्थक्षः । विश्वेद्धः इत्तर्थक्षः ।	11年後の8年 ・中央中央中央 ・中央中央中央 ・中央中央 ・中央 ・中央 ・中央 ・中央 ・		\$44444 \$4444 \$588 \$588 \$588 \$588 \$588 \$5	0.44 1.95 1.05 1.05 1.05 1.05 1.05 1.05 1.05 1.0
								Hele .	Mrfedl.							
AGBURGERGEGE L	Parketery Sarabaras S	មិដង់ខ្ពះមន្តមន្ត្រមន្ត្រ	4 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18 18	के के के के के के के के किया है जिल्हा	# . 717777777	Pat 下方本的标题为未见自身自	कः निष्मुश्वस्थान्त्रक्रम् । कः व्यवस्थान्त्रम्	SPECTORIST SE	4、4小小年中中十十十十八八八八八八八八八八八八八八八八八八八八八八八八八八八八八八八	President subsider	等。 等, 中, 中于 中等 中等 中 中 中 中 中 中 中 中 中 中 中 中 中	1000年,中国中国的国际公司的	-3.11 -3.53 -3.18 -3.18 -1.17 -1.14 -3.55 -1.17 -3.55 -1.17 -3.55 -1.17 -3.55 -1.17 -3.55 -1.17 -1.14 -1.17 -1.14 -1.15	188 84E88844886	等。每年的中华中中中中中中中	***************
0 7				-				Jilles I	flep		-					
.29 .5 1 2.5 5 7.5 10 15 80 22.5	8.9.2		-0.09 -0.09	849445	0.00 100 100 100 100 100 100 100 100 100	सम्बद्ध	후하수	0,91 ,37 ,17 ,13 ,10	-0.10 09 07	0.83 40 .11 .09	0.15 7.75 7.77	अर्थ सम्बद्ध सम्बद्ध	-0.11	हु भ वंश्ह्व	수수단	हैं हैं हैं हैं हैं हैं हैं हैं

TABLE VI.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64AO10 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE SLAT AND A SPLIT FLAP DEFLECTED 60°

(a) Slat retracted

Airfull section lift confficient, c ₁	.5	19		73	1.	.18	1.	.46	L	.61	1	.ŢI	1.	-179	1.	.86
Churdries Station (Percent sirfuil shord)	Ogger	Lower	Ugger	Lower	Ugger	LOWER	Upper	Lower	Opper	Lower	Орума	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower
- CO. C.							æ	lat								
0 .33 1.77 3.4 5.1 6.8 13.5 15.3 16.78	18.888.99 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	444444444444444444444444444444444444444	51245599	0.47 31.48 1.45 1.65 1.65 1.65 1.65 1.65 1.65 1.65 1.6	44.00 55.90 	នៃនេះមាន ខេត្ត	-3.84 -3.75 -3.75 -4.75	RESERVED S	\$955848 \\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	0.000 000 000 000 000 000 000 000 000 0	\$488888 \$488888 \$499777 \$499777	0.000 0.000	-1.95 -2.04 -2.09 -2.06 -2.06 -2.16 -2.17 -2.17 -2.17	0.60 .86 1.00 .99 .85 .83 -37 -1.55	1.90 1.14 4.44 4.44 4.44 4.44 4.44 4.44 4.4	G\$884444999
							Media A	irfoil								
55679959898558888559888855 5567995588888888888888888888888888888888	8 PSTEERING BULL STREET		0 6 6 6 7 7 7 7 7 6 6 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8	0.14 .07 .00 .07 .00 .07 .10 .18 .86 .80 .45 .60 .60 .45 .60 .60 .60 .60 .60 .60 .60 .60 .60 .60	0 - 1	4 4 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	0.12 232 252 253 253 254 254 254 254 255 255 255 255 255 255	6. 174. 图象并及对对各种的现在分词作用,现象是是是	0. 13. 13. 13. 13. 13. 13. 13. 13. 13. 13	0 84 enne	0.00 -133 -139 -134 -134 -134 -134 -134 -134 -134 -134	-0.03 -70 -87 -87 -87 -87 -87 -87 -87 -87 -87 -87	0.13 .09 .560 -1.96 -1.96 -1.96 -1.12 -1.20 -1.2	-0.12 -0.12 -0.73	0.19 -13 -148 -120 -138 -148 -148 -148 -148 -148 -148 -148 -14	A PEL SENSESPERSE PER PER PER PER PER PER PER PER PER PE

TABLE VI.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE SLAT AND A SPLIT FLAP DEFLECTED 60° - Concluded (b) Slat extended (optimum position for the model with split flap deflected 60° ; $\delta_{\rm g} \approx 29.1$, ${\bf x}_{\rm g} = 8.2$, ${\bf y}_{\rm g} = 9.3$, ${\bf g}_{\rm sp} = 1.25$)

Airfull section lift scofficient.	1.	25	1.	69	g.	09	2,	45	g.	er er	2.	77	g.	B1.	٤.	80
C1							i i		1							
Chordries Station (Percent sirfull obord)	Upper	Logue	Оррег	Lower	Upper	Lower	Opper	Loger	Ogges	Lower	Upper	Lower	Opper	Lower	Upper	Lower
							5	lat	•	•——						
0 . kg . cg 1.77 2.77 3. k 4.79 5.11 6.8 10.2 13.6 17.3 16.78	वेश्वस्थान । विस्वस्थान	1. NO 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50 50	0.59 26 16 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19	0.55 29 27 29 29 29 29 29 20 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30 30		38584KF544K4	-3.54 -1.13 -1.66 -2.60 -2.66 -2.66 -2.66 -2.66 -2.66 -2.66 -2.66	0.67 .94 1.00 .96 .90 .79 .11 .66	-5.71 -6.66 -5.96 -3.83 -3.83 -3.83 -4.86 -4.79 -4.68	0.18 .74 .99 1.00 .96 .81 .77 .77 .77	\$\$\$\$\$\$\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	-0.68 -0.68 -0.60	9.98 9.98 1.38 1.38 1.38 1.38 1.38 1.38 1.38 1.3	-0.90 A 99 B 97 B 88 B 7 B 9 B 9 B 9 B 9 B 9 B 9 B 9 B 9 B 9	\$825644 S888435	-1.05 .12 .87 .97 .91 .83 .83 .83 .83 .83
							Hein A	irioil								
5 5 5 5 19 11 12 22 23 29 12 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25 25	14 - 1066 14 - 12 - 12 - 12 - 12 - 12 - 12 - 12 -	BBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBBB	4. 14. 4. 14. 14. 14. 14. 14. 14. 14. 14	A NE STORMAN SERVICE SERVE	ನ್ನ ಇನ್ನು ಕಣಕ್ಕೆ ಸ್ಥಾನಕ್ಕೆ ಪ್ರಭಾವಿಗಳು	वेववेववेक्ष्रेक्ष्रेक्ष्रेक्ष्यं क्ष्यं हे	4 . 454.454.454.454.454.454.454.454.454.	19 88 8889999999988888899999	T. 47-17-1444-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1	100 900 900 900 900 900 900 900 900 900	T. PARTERENTER BREEF PARTE	4444685488438685888 38 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	\$\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	14. 88. 产生产品的基础的基础的设置。15. 15.	4 - 5 8 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	10. 30. 523448888884283, 534, 534, 544, 544, 544, 544, 544, 54

TABLE VII.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE SLAT AND A DOUBLE-SLOTTED FLAP DEFLECTED 52.7°

(a) Slat retracted	æđ	acte	etr	t	Sla	(a)	
--------------------	----	------	-----	---	-----	-----	--

Airfull, southur lift, soufficient, e)	1	D	L	.	1.	An .	8.	93	B .1	n	1.	55	•	۵۵	. •	3
Chemistus Stantos (Persons edutadil elegal)	-	Low	Tipe:			Lawre	Ton	i.	liper-	Love	-	lowe	-	Lower	-	I.com
· P	\$\$\$\$\$\$\$: \$\$\$\$\$\$\$	************	Sedable beable	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	-0.00 -0.00	Section in the second	139 139 149 149 149 149 149 149 149 149 149 14	* * * * * * * * * * * * * * * * * * *	4.00 4.00 4.00 4.00 4.00 1.00 1.00 1.00	PARTER PROPERTY.	4.5 4.5 4.5 -1.0 -1.0 -1.0 -1.0 -1.0 -1.0 -1.0 -1.0	**************************************	7.145 4.15 4.15 4.15 4.15 4.15 4.15 4.15	Part Branch	3.35 3.56 3.47 3.47 4.57 4.59 4.50	95.70
							Poin a	drini).							L	
**************************************	Sampled and the backets is	न्त्रं वृक्ष्यकृष्ट्वश्वस्थ्य	2 19977888 198868	हुद । ६६२७३६४५ ६५५	8 - 54 59 859494944444444444444444444444444	34 **************	の の の の の の の の の の の の の の の の の の の	电路 对他是他是他的现在分词	\$\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	T 4 条件 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	4. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1.	PA 462564444444	न । श्रृष्ट्रकृष्ट्रम् अक्ष्मात्रम् । १ वर्ष्ट्रकृष्ट्रम् अक्ष्मात्रम्	क्षेत्र विवस्तर स्टब्स्	4、 のうないからないのののではないからない。 は、 のうないのでは、 ののののののののののののののののののののののののののののののののののの	**************************************
2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	1000 1000 1000 1000 1000 1000 1000 100	\$48 bis	9	25834B	1 1959	Section 2	7-18 7-18 7-18 7-18 7-18 7-18	Spinist Spinist	3: 5955	Shibbid	-1.99 -1.19 -1.19 -1.19	karbig.	3 3735	charbis.	100 A	SEA SEA
							linda	71.00								
1 2.5 1.5 1.3 1.3 1.3 1.3 1.3 1.3 1.3 1.3 1.3 1.3	Section Control	पृत्रक्षत्वकृत् व	3大切の大名字字が のイギャイナド・	688888888	はないないないない。	. वृत्रकृतकृतकृतकृतकृतकृतकृतकृतकृतकृतकृतकृतकृतक	をもうないませい 100mm	brossa Bork	*******	\$67888866.	4344448444	PSPARRABLE.	Sabbababab	· 有名称的名词形式	9998988P8	- 一 の の の の の の の の の の の の の の の の の の

TABLE VII. - PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 6 A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE SLAT AND A DOUBLE-SLOTTED FLAP DEFLECTED 52.7° - Concluded (b) Slat extended (optimum position for the model with double-slotted flap deflected 52.7° ; $\delta_{\rm B} = 26.1^{\circ}$, $x_{\rm B} = 7.9$, $y_{\rm B} = -8.1$, gap = 1.10)

Airthil making lift conflicient,	9.	•	9.0	*	1.	n	9.4	θT	3.4	a .	2	*	3.	•	3.4	8
Airtell mention 117- mention 117- mention p Theminion Mention (Percept mirroll mirroll mirroll mirroll	-	1	J	_	-	14	_	Loper		1	-	_	-	i-	-	-
								4								
FEEE CESTS S	第一次	के निवाद सम्बद्ध स्था । विभिन्न सम्बद्ध सम्बद्ध स्था	**************************************	**************************************	44444444444444444444444444444444444444	となるかなるまなもます 1000 100	· 一年の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の	STREET PROPERTY.	**************************************	Anthracedate:	14444 : 44444 14444 : 44444	· 京京田市道在日本省市市会	本水本本本本本本本本本本本本本本本本本本本本本本本本本本本本本本本本本本本	1222338855554	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1
		_					Rds /	defedl	_							
Jesus Caucach Control		an reasing saying	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	48 454455558444	**************************************	1.00年 新港での海道の日本市内	か。 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	1000 ののでいたのでは、	で、「一十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十	de serieterent		distriction and a section of	・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	THE RESERVE THE PROPERTY OF TH	・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	de sabbascerete
			_							_						
D 1 81918 748	के निवस्त्र ने निवस्त्र	\$40.24 B	149 149 149	SECTION S	-1.16 -2.80 -2.76 -1.68 -1.75	. Sec. 43. 29	-1.09 -3.00 -4.74 -4.74 -4.74	St. Can	444 448 448 448	SERVE SE	100 140 140 140 140 140 140 140 140 140	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	-1-4 -1-76 -4-89 -4-05 -1-3	Chesias.	-1,01 -3,76 -2,99 -2,65 -1,38	Charach
							Neds	They								
0 M3 1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	の大型を装を発きです。 サイル・カード・アード	Presentation .	4-14-4-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-1-	6分分除的食物的食物	0.13635 44.39 7.30 7.30 7.30 7.30 7.30 7.30 7.30 7.30	S.C. William St. B.C. B.	91144 54 555	おおのないないないのの	のライナー の で で で で で で で で で で で で で で で で で で	日本年代をおおにはお	94444 4 PH	**************************************	李年李李章 李季 李节	· 183 184 184 184	大学学生はない A	ibit bil bill bie bie

TABLE VIII. PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE SLAT AND NO TRAILING-EDGE FLAP. INTERMEDIATE SLAT POSITIONS BETWEEN RETRACTED AND EXTENDED TO $x_B = 9.2$, $y_B = -8.7$, GAP = 1.60, $\delta_B = 25.6^{\circ}$

Airfoil section lift coefficient, 0)	-0.0	12	0.4	n.	0.1	2	0.6	98	0.9	1 0	1.0	ग	1.1	ı.	0.9	8
Chorderian Station (Parcent strictly shord)	Upper	Lower	Opper	Lower	Ugger	Lower	Ugger	Iou:	Opper	Lower	Oppor.	Loser	Ugpar	Lower	Upper	Lower
								80.	rt							
0 .43 .65 1.7 2.75 3.4 1.25 4.29 5.1 6.8 10.8 13.6 15.5	9.50 9.50 9.50 9.50 9.50 9.50 9.50 9.50	- 86 - 88 - 88 - 88 - 87 - 87 - 88 - 87 - 88 - 88	24 58 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	3.54488888545 3.54488888	637798888 648889 648889	0.68 39 30 30 30 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31 31	989 999 999 999 999 999 999 999 999 999	99.00 17.00	23.75 P. 18.85 P. 15.75 P. 18.85 P. 15.75 P. 15.	0.86 .99 .89 .89 .49 .47 .47 .43 .43 .43 .43 .43 .43	22.25.25. 22.25.25. 25.25.25. 25.25.25.	450 582 885858 454	6644978 6444978 644477 644474	-0.0% -66 -99 -99 -93 -78 -60 -3-80 -3-80 -4-00	1.13 1.13 1.13 1.13 1.13 1.13 1.13 1.13	0.89 .99 .80 .77 .57 .29 .29 .20 .20 .20 .20 .20 .20 .20 .20 .20 .20
								Main	airfoil							
55.6 Tue.5 200 500 500 500 500 500 500 500 500 500		-0.00 -1.42 -0.00 -1.42 -0.00 -1.42 -0.00 -1.42 -0.00 -1.42 -0.00 -1.42 -0.00 -1.42 -0.00	2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	-0.5	C	. क . वर्ष वर्ष वर्ष वर्ष वर्ष वर्ष वर्ष वर्ष	-0.60 -1.66 -1.57	, a	-0.4	្នៃ មនុ រក្សាត្រង់ដូចខុតខុននៃនៃនៃខុននៃ	0 1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	0 8 P 6 P S S S S S S S S S S S S S S S S S S	0.15.39912594139413941394139555554		-0.33 -1.53 -1.54	-0.00 -0.00

TABLE VIII.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE SLAT AND NO TRAILING-EDGE FLAP. INTERMEDIATE SLAT POSITIONS RETWEEN RETRACTED AND EXTENDED TO $x_g = 9.2$, $y_g = -8.7$, GAP = 1.60, $a_g = 25.6^\circ$ - Continued (b) $a_g = 10.2^\circ$, $a_g = 4.2$, $a_g = 3.1$, gap = 0.45

Airfull mention lift confficient, o ₁	-0.0	5	0.1	10	0.7	9	1.0	93	1.3	9	1,9	£	1.3	13	1.2	6
(Secretias Statics (Percent sirfoll shord)	Ugger	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower	Upper	Lower	Оррес	Lower	Uggar	Linear	Upper	Lower
								80.4	rt							
0 . k3 . 85 1.7 2.4 k.25 k.25 k.25 k.25 k.25 k.25 k.25 k.25	3. 3. 3. 3. 3. 3. 3. 3. 3. 3. 3. 3. 3. 3	847780 841780 84178 8777	0.99 .16 09 17 86 89 51 51 55 519	0.18 .04 05 09 13 17 14 23 53 -1.53	0 118 127 127 128 128 128 128 128 128 128 128 128 128	2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2	4.05 -3.18 -4.05 -4.05 -4.05 -4.05 -4.05 -4.05 -4.05	9.888.88.354.85.88 1.3.888.88.354.85.88	1.78 1.78 1.86 1.95 1.78 1.78 1.78 1.78	0.55.00 See 50.00 See 50.0	##82755 RESTE	0.16 77 1.00 99 94 86 86 81 10 4.29	-7.29 -7.12 -6.62 -1.19 -3.74 -3.21 -2.69 -2.85 -2.00 -1.63 -1.63 -1.93	-0.12 -0.12 -99 1.00 -96 -74 -67 -1.04	**************************************	0.03 .70 1.00 .95 .71 .64 .89 .71 .64 .89
								Phin	airfeil							
55.6 7.0 9.5 10	-0.77 62616 755535 355 -	-0.67 -0.59	-0.66 -111120PM-160800159948881195066	-0.03 -0.03	-0.81 46 24 -1.08 -1.17 -1.20 56 56 56 56 56 56 56 56	6 48 28811111866688688888888888888888888888		0.08 	-0.22 -3.91 -1.00 -1.10		中,一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个一个	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0.00 -4.00 -	0.00 .56 .56 .58 .30 .26 .30 .26 .30 .26 .30 .30 .30 .30 .30 .30 .30 .30 .30 .30	0 - 58 18 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	0.975 .865 .707 .99 .99 .34 .81 .17 .14 .06 .07 .09 .09 .09 .09 .09 .09 .09 .09 .09 .09

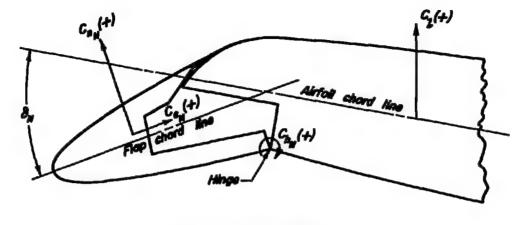
TABLE VIII.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE SLAT AND NO TRAILING-EDGE FLAP. INTERMEDIATE SLAT POSITIONS BETWEEN RETRACTED AND EXTENDED TO $\mathbf{x_8} = 9.2$, $\mathbf{y_8} = -8.7$, GAP = 1.60, $\mathbf{8_8} = 25.6^{\circ}$ - Continued (c) $\mathbf{8_8} = 15.4^{\circ}$, $\mathbf{x_8} = 6.0$, $\mathbf{y_8} = -4.8$, gap = 0.30

Airfoil section lift confficient,	-0.08		0.36		0.80		118		1-33		1.19		1.50		1.43	
	Uggar	Lorer	Uggar	Lower	Ugper	Loper	Upper	Lowr	Uppet	Lower	Upper	Lower	Оррже	Lower	Dygae .	Loss
								60.	ı.t							
0 .85 1.7 2.77 3.4 4.27 5.3 6.8 10.2 15.3 16.78	-1.68 -95 1.00 -86 -74 -64 -95 -20 -80	-2.84 -2.56 -1.25 -1.20 17 60 77 56 71 71	0.68 .50 .31 .17 .09 .04 .128 .42 .75	-0.54 -54 -37 -36 -38 -38 -38 -38 -38 -38 -38	0.69 .48 -1.02 86 86 82 83 87 97 -1.08	0,79 .64 .86 .90 .30 .23 .16 .04 .23 90	1.34 3.45 4.47 4.47 4.47 4.47 4.47 4.47 4.47 4	0.99 1.09 2.09 2.09 2.09 2.09 2.09 2.09 2.09 2	下午於日報等: 第889888 中十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十十	0.88 99 99 98 88 99 99 98 48 18 12 13 12 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13 13	ଞ୍ଚଳକ୍ଷ୍ଟ ଓଅନ୍ତର୍ଜ ବ୍ୟକ୍ତନ୍ତ୍ର	0.86 81 1.99 9.84 1.99 9.84 1.93 9.84 1.93 9.84 1.93 9.84 1.93 9.84 1.93 9.84 1.93 9.84 1.94 1.94 1.94 1.94 1.94 1.94 1.94 1.9	-6.80 -6.53 -6.53 -3.75 -3.75 -3.85 -4.50 -2.82 -4.11 -4.19 -4.50	0.33 .70 1.00 1.00 .95 .75 .86 .75 .89	7-7-5-3-8-8-9-1-2-2-3-5-1-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2-2	-0.0 .6 1.0 1.0 .9 .8 .7 .7 .7 .7 .7
								Mada	mirfoil							
7 16 7 10 11 15 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20	* 68922548888888452288668	-0.08 -66 -120 -120 -120 -120 -120 -120 -120 -120	**************************************	-0.26 -0.05	-0.8e -1.99 -1.25 -1.17 -1.26	0	-0.80 -1.186 -1.100 -1.000 -1.	0.60	-0.13 -0.53 -1.13	0.000 100000000000000000000000000000000	४ । कंग्रज्ञा १८४५ व्यवस्थ्र व्यवस्थ्र व्यवस्थ्र व्यवस्थ्र व्यवस्थ्र व्यवस्थ्र व्यवस्थ्र व्यवस्थ्र व्यवस्थ्र व	8	9 . 5.5.4.7.1.5.5.66.5.1.8.5.3.3.5.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4.4	8 58 F888 5 588 88 4 4 4 4 5 5 5	न । निवन्तर्भात्रहाह्म्स्य हान्यक्षेत्रकृति	

TABLE VIII.- PRESSURE DISTRIBUTION FOR THE NACA 64A010 AIRFOIL SECTION WITH A LEADING-EDGE SLAT AND NO TRAILING-EDGE FLAP. INTERMEDIATE SLAT POSITIONS RETWEEN RETRACTED AND EXTENDED TO $x_B = 9.2$, $y_B = -8.7$, GAP = 1.60, $\delta_B = 25.6^{\circ}$ - Concluded (d) $\delta_B = 20.5^{\circ}$, $x_B = 7.7$, $y_B = -6.7$, gap = 0.80

Adrioil section lift coefficient, s;	0.10		.10 0 .5 6		1.01		1.33		1.58		1.72		1.77		1.69	
Charthripe Station (Purcent sirfuil shard)	Upper	Lover	Ugger	Lower	Upper	Lower	Upper	Loper	Upper	Lower	Oppor	Lower	Upper	Lower	Upper-	Lower
	flet															
0 .587 P. 4 .597 P. 4 .59 P. 4	1.99 1.80 1.80 1.80 1.80 1.80 1.80 1.80 1.80	-2.57 -2.56 -1.56 -1.60	0.75 .56 .33 .30 .55 .83 .83 .83 .83 .83 .83 .83 .83 .83 .83	0.98 0.98 0.48 0.48 0.48 0.48 0.48 0.48 0.48 0.4	0.64 -1.13 -97 -99 -1.99 -1.99 -1.99	**************************************	100 100 100 100 100 100 100 100 100 100	***************************************	588858 STESS	25 38 28 25 56 68 25 24 1 1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	**************************************	0.13 -74 1.00 1.00 998 -75 -73 -67	でする。 です。 でする。 です。 でする。 でする。 でする。 でする。 です。 でする。 でする。 でする。 でする。 でする。 でする。 でする。 でする。 です。 で。 です。	-0.19 -0.60 -97 1.00 -0.75 -75 -75	SCH898	न्यसङ्ग्रह्मसङ्ग्रह्म
								Plata	sirfoil							
5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	多。 多万里里的几乎可以与此的更具然是打造的 500	-0.07 53 09 09 14 14 14 15 09 00 00 00 00 00 00 0	-0.81 -54 -1.09 -1.09 -1.10 -9.0 -1.10 -9.0 -1.10 -9.0 -1.10 -9.0 -1.10 -9.0 -1.10 -9.0 -1.10 -9.0 -9.0 -9.0 -9.0 -9.0 -9.0 -9.0 -9.	्रे ११३१ - १३३१ - १९४५ - १९४ -	1.93 1.73 1.73 1.73 1.23 1.23 1.23 1.23 1.23 1.23 1.23 1.2	0 74 86 89 84 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12	-1.18 -1.01 -1.13 -1.33 -1.00 -1.84 -1.11 -1.00 -7.11 -1.00 -1.11 -1.00 -1.11 -1.00 -1.11 -1.00	0.05 .90 .90 .71 .77 .50 .85 .83 .82 .83 .84 .14 .17 .17 .17	-1.50 -1.50	0.07 0.99 0.07 0.99 0.07 0.99 0.07 0.07 0.09 0.07 0.07 0.09 0.07 0.	-0.67 -1.78 -2.89 -2.85 -1.50 -1.80 -1.90 -1.90 -1.90 -1.10 -1.00	0.07 994 82 10 934 15	-0.66 -1.67 -2.13 -2.56 -2.51 -1.44 -1.25 -7.50 -2.36	0.6-1994 - 814455545 - 8984 - 176 - 1894 - 1894 - 1894 - 176 - 1894 - 1894 - 1894 - 176	-1.70 -3.16 -3.16 -3.16 -2.26 -1.19	6 183 4888485894888893868

28 NACA TN 3220



Leading-edge flap

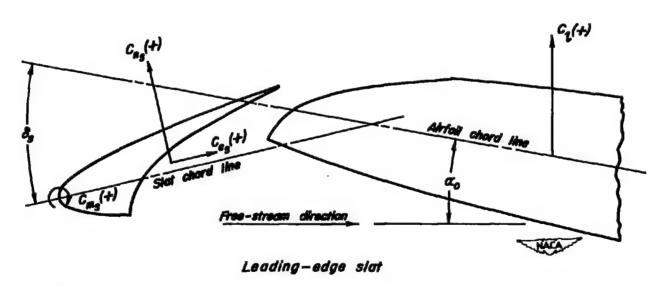


Figure 1.- Sign convention and reference axes for the various force and moment coefficients.

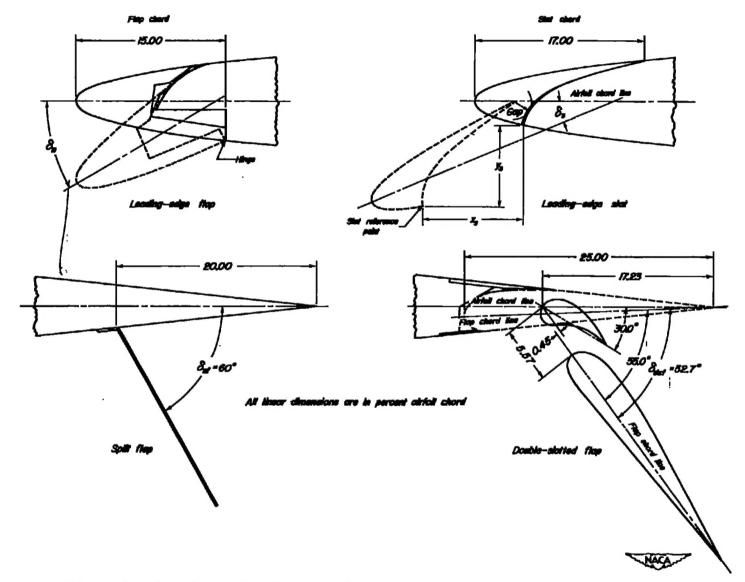
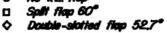


Figure 2.- Geometry and reference dimensions for the various high-lift devices.





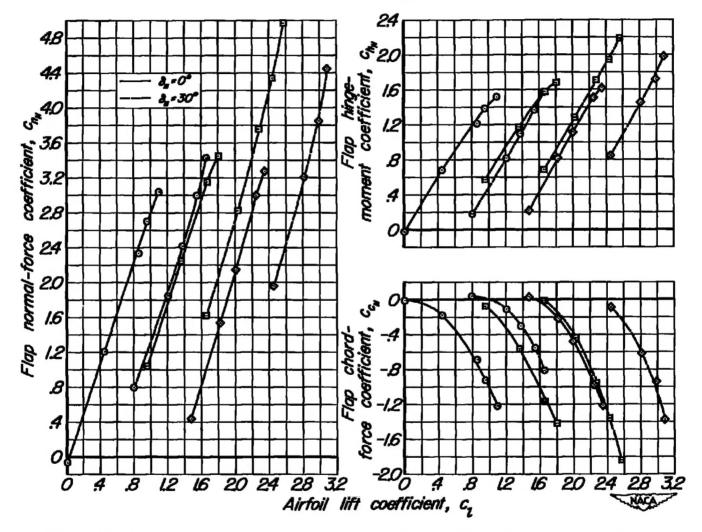


Figure 3.- Section force and moment characteristics of the leading-edge flap.

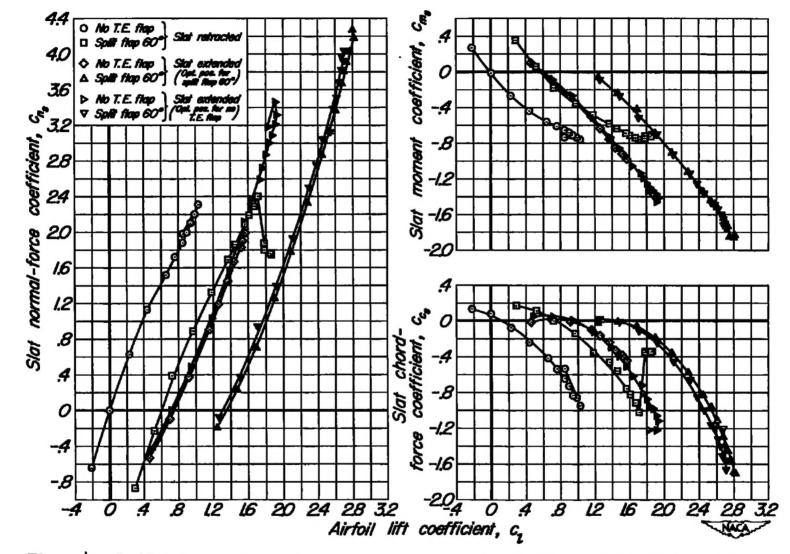


Figure 4.- Section force and moment characteristics for the leading-edge slat; no trailing-edge flap; split flap deflected 60°.

NACA TN 3220

\$28

1.6

tue24 20 20

normal-force

Slat

Figure 5.- Section force and moment characteristics for the leading-edge slat; no trailing-edge flap; double-slotted flap deflected 52.70.

16